

Zulassungsstelle für Bauprodukte und Bauarten

Bautechnisches Prüfamt

Eine vom Bund und den Ländern gemeinsam getragene Anstalt des öffentlichen Rechts Mitglied der EOTA, der UEAtc und der WFTAO

Datum: Geschäftszeichen: 10.01.2014 I 55-1.9.1-22/13

Zulassungsnummer:

Z-9.1-413

Antragsteller:

Binderholz GmbH
Massivholzplattenwerk
Gewerbegebiet 2
5113 ST. GEORGEN
ÖSTERREICH

Zulassungsgegenstand:

Drei- und Fünfschichtplatten "Multistat"

Geltungsdauer

vom: 31. Dezember 2013 bis: 31. Dezember 2018

Der oben genannte Zulassungsgegenstand wird hiermit allgemein bauaufsichtlich zugelassen. Diese allgemeine bauaufsichtliche Zulassung umfasst sieben Seiten und sechs Anlagen. Diese allgemeine bauaufsichtliche Zulassung ersetzt die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung Nr. Z-9.1-413 vom 4. Juni 2009. Der Gegenstand ist erstmals am 23. Februar 1998 allgemein bauaufsichtlich zugelassen worden.





Allgemeine bauaufsichtliche Zulassung Nr. Z-9.1-413

Seite 2 von 7 | 10. Januar 2014

I ALLGEMEINE BESTIMMUNGEN

- Mit der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung ist die Verwendbarkeit bzw. Anwendbarkeit des Zulassungsgegenstandes im Sinne der Landesbauordnungen nachgewiesen.
- Sofern in der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung Anforderungen an die besondere Sachkunde und Erfahrung der mit der Herstellung von Bauprodukten und Bauarten betrauten Personen nach den § 17 Abs. 5 Musterbauordnung entsprechenden Länderregelungen gestellt werden, ist zu beachten, dass diese Sachkunde und Erfahrung auch durch gleichwertige Nachweise anderer Mitgliedstaaten der Europäischen Union belegt werden kann. Dies gilt ggf. auch für im Rahmen des Abkommens über den Europäischen Wirtschaftsraum (EWR) oder anderer bilateraler Abkommen vorgelegte gleichwertige Nachweise.
- Die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung ersetzt nicht die für die Durchführung von Bauvorhaben gesetzlich vorgeschriebenen Genehmigungen, Zustimmungen und Bescheinigungen.
- Die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung wird unbeschadet der Rechte Dritter, insbesondere privater Schutzrechte, erteilt.
- Hersteller und Vertreiber des Zulassungsgegenstandes haben, unbeschadet weiter gehender Regelungen in den "Besonderen Bestimmungen", dem Verwender bzw. Anwender des Zulassungsgegenstandes Kopien der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung zur Verfügung zu stellen und darauf hinzuweisen, dass die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung an der Verwendungsstelle vorliegen muss. Auf Anforderung sind den beteiligten Behörden Kopien der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung zur Verfügung zu stellen.
- Die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung darf nur vollständig vervielfältigt werden. Eine auszugsweise Veröffentlichung bedarf der Zustimmung des Deutschen Instituts für Bautechnik. Texte und Zeichnungen von Werbeschriften dürfen der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung nicht widersprechen. Übersetzungen der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung müssen den Hinweis "Vom Deutschen Institut für Bautechnik nicht geprüfte Übersetzung der deutschen Originalfassung" enthalten.
- Die allgemeine bauaufsichtliche Zulassung wird widerruflich erteilt. Die Bestimmungen der allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung können nachträglich ergänzt und geändert werden, insbesondere, wenn neue technische Erkenntnisse dies erfordern.



Allgemeine bauaufsichtliche Zulassung Nr. Z-9.1-413

Seite 3 von 7 | 10. Januar 2014

II BESONDERE BESTIMMUNGEN

1 Zulassungsgegenstand und Anwendungsbereich

1.1 Zulassungsgegenstand

Die Drei- und Fünfschichtplatten "Multistat" sind spezielle Holzwerkstoffplatten aus drei bzw. fünf kreuzweise verlegten, flächig miteinander verklebten Brettlagen aus Nadelholz mit einem Lagenaufbau gemäß Anlage 1. Die Schmalseiten der Bretter einer Lage sind verklebt.

Die Dreischichtplatten werden im Dickenbereich von 12 mm bis 60 mm die Fünfschichtplatten im Dickenbereich 35 mm bis 55 mm hergestellt.

Die Plattenoberflächen sind geschliffen.

1.2 Anwendungsbereich

Die Bauprodukte dürfen für alle Ausführungen verwendet werden, bei denen der Einsatz von Sperrholz sowie von Massivholzplatten nach DIN EN 1995-1-1¹ in Verbindung mit dem Nationalen Anhang² erlaubt ist. Sie dürfen als mittragende und aussteifende Beplankung für die Herstellung von Holztafeln (Wand-, Decken- und Dachtafeln) für Holzhäuser in Tafelbauart verwendet werden, die nach DIN EN 1995-1-1¹ in Verbindung mit dem Nationalen Anhang bemessen und ausgeführt werden.

Die Bauteile dürfen nur für vorwiegend ruhende Belastungen gemäß DIN 1055-3³ verwendet werden.

Die Verwendung der Platten für die Verstärkung von Durchbrüchen und Ausklinkungen nach DIN EN 1995-1-1/NA, NCI NA.6.8, ist nicht zulässig.

Die Drei- und Fünfschichtplatten dürfen dort eingesetzt werden, wo die Verwendung von Platten im Trocken- und Feuchtbereich nach DIN 68800-2⁴ erlaubt ist. Sie dürfen in den Nutzungsklassen 1 und 2 nach DIN EN 1995-1-1 verwendet werden.

Die Anwendbarkeit der zitierten Normen richtet sich nach den Technischen Baubestimmungen der Länder.

2 Bestimmungen für das Bauprodukt

2.1 Eigenschaften und Zusammensetzung

2.1.1 Holz

Die Drei- und Fünfschichtplatten müssen aus drei bzw. fünf kreuzweise miteinander verklebten Lagen aus Nadelholz, vorwiegend der Holzart Fichte, bestehen.

Der Aufbau der Platten sowie die Abmessungen der Lamellen müssen den Angaben in der Anlage 1 entsprechen.

Die Sortierung der Lamellen muss nach dem beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegten Sortierverfahren erfolgen. Mindestens 90 % der Bretter müssen mindestens die Anforderungen der Sortierklasse S 10 nach DIN 4074-1⁵ erfüllen. Höchstens 10 % der Bretter dürfen der Sortierklasse S 7 entsprechen.

| 1 | DIN EN 1995-1-1:2010-12 | Eurocode 5: Bemessung und Konstruktion von Holzbauten-Teil 1-1: Allgemeines- | | | | |
|---|----------------------------|--|--|--|--|--|
| _ | | Allgemeine Regeln für den Hochbau | | | | |
| 2 | DIN EN 1995-1-1/NA:2013-08 | Eurocode 5: Nationaler Anhang-National festgelegte Parameter-Eurocode 5: | | | | |
| | | Bemessung und Konstruktion von Holzbauten-Teil 1-1: Allgemeines-Allgemeine | | | | |
| _ | | Regeln und Regeln für den Hochbau | | | | |
| 3 | DIN 1055-3:2006-03 | Einwirkungen auf Tragwerke - Teil 3: Eigen- und Nutzlasten für Hochbauten | | | | |
| 4 | DIN 68800-2:2012-2 | Holzschutz - Teil 2: Vorbeugende bauliche Maßnahmen im Hochbau | | | | |
| 5 | DIN 4074-1:2012-06 | Sortierung von Holz nach der Tragfähigkeit - Teil 1: Nadelschnittholz | | | | |



Nr. Z-9.1-413

Seite 4 von 7 | 10. Januar 2014

Die Massivholzplatten müssen nach dem beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegten Herstellungsverfahren hergestellt sein.

2.1.2 Verklebung

Für die Verklebung der Schmalseiten der Decklagen- und Mittellagen miteinander sowie für die flächige Verklebung der Deck- und Mittellagen untereinander ist ein Klebstoff zu verwenden, dessen Rezeptur beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegt ist und für den im Rahmen des Zulassungsverfahrens die Verwendbarkeit nachgewiesen wurde. Bei der Herstellung der Platten sind die Verarbeitungshinweise des Klebstoffherstellers zu beachten.

Die Verwendung eines anderen als der beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegten Klebstoffe bedarf der vorherigen Zustimmung des Deutschen Instituts für Bautechnik.

2.1.3 Holzschutz

Ist in einem Anwendungsfall nach Abschnitt 1.2 eine Maßnahme zum chemischen Holzschutz erforderlich, sollte diese nach genügend langer Aushärtung des Klebstoffs erfolgen. Die Verträglichkeit von Holzschutzmittel und Klebstoff ist ggf. im Einzelfall zu überprüfen. Für den vorbeugenden chemischen Holzschutz gilt die Norm DIN 68800-3⁶.

2.2 Transport, Lagerung und Kennzeichnung

2.2.1 Transport, Lagerung

Für das In-Verkehr-Bringen der Bauprodukte gilt die "Verordnung über Verbote und Beschränkungen des In Verkehr Bringens gefährlicher Stoffe, Zubereitungen und Erzeugnisse nach dem Chemikaliengesetz" (Chemikalien-Verbotsverordnung)⁷.

2.2.2 Kennzeichnung

Die Bauprodukte oder deren Lieferscheine müssen vom Hersteller mit dem Übereinstimmungszeichen (Ü-Zeichen) nach den Übereinstimmungszeichen-Verordnungen der Länder gekennzeichnet werden. Die Kennzeichnung darf nur erfolgen, wenn die Voraussetzungen nach Abschnitt 2.3 erfüllt sind.

Darüber hinaus sind die Bauprodukte dauerhaft mit folgenden Angaben zu kennzeichnen:

- Bezeichnung des Zulassungsgegenstandes einschließlich Plattentyp
- Nenndicke
- Herstellwerk

2.3 Übereinstimmungsnachweis

2.3.1 Allgemeines

Die Bestätigung der Übereinstimmung der Bauprodukte mit den Bestimmungen dieser allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung muss für jedes Herstellwerk mit einem Übereinstimmungszertifikat auf der Grundlage einer werkseigenen Produktionskontrolle und einer regelmäßigen Fremdüberwachung einschließlich einer Erstprüfung nach Maßgabe der folgenden Bestimmungen erfolgen.

Für die Erteilung des Übereinstimmungszertifikats und die Fremdüberwachung einschließlich der dabei durchzuführenden Produktprüfungen hat der Hersteller des Bauprodukts eine hierfür anerkannte Zertifizierungsstelle sowie eine hierfür anerkannte Überwachungsstelle einzuschalten.

Dem Deutschen Institut für Bautechnik ist von der Zertifizierungsstelle eine Kopie des von ihr erteilten Übereinstimmungszertifikats zur Kenntnis zu geben.

DIN 68800-3: 2012-2 Holzschutz – Teil 3: Vorbeugender Schutz von Holz mit Holzschutzmitteln

Chemikalien-Verbotsverordnung in der Fassung der Bekanntmachung vom 13. Juni 2003 (BGBI. I S. 867), zuletzt geändert durch Artikel 4 des Gesetzes vom 20. Mai 2008 (BGBI. I S. 922)



Allgemeine bauaufsichtliche Zulassung Nr. Z-9.1-413

Seite 5 von 7 | 10. Januar 2014

2.3.2 Werkseigene Produktionskontrolle

In jedem Herstellwerk ist eine werkseigene Produktionskontrolle einzurichten und durchzuführen. Unter werkseigener Produktionskontrolle wird die vom Hersteller vorzunehmende kontinuierliche Überwachung der Produktion verstanden, mit der dieser sicherstellt, dass die von ihm hergestellten Bauprodukte den Bestimmungen dieser allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung entsprechen.

Die werkseigene Produktionskontrolle soll mindestens die im Folgenden aufgeführten Maßnahmen einschließen:

- Beschreibung und Überprüfung des Ausgangsmaterials und Feststellung der Übereinstimmung mit den beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegten Sortiervorgaben.
- Kontrolle und Prüfungen, die während der Herstellung durchzuführen sind
 - Einhaltung der beim Deutschen Institut für Bautechnik hinterlegten Herstellungsanforderungen
- Nachweise und Prüfungen, die am fertigen Bauprodukt durchzuführen sind
 - Die Bestimmung der Biegefestigkeit bei Beanspruchung rechtwinklig zur Plattenebene parallel und rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklagen und die Bestimmung des zugehörigen Biege-Elastizitätsmoduls muss an Proben der Größe 300 x (30 x Nenndicke + 100 mm) im Vierpunkt-Biegeversuch erfolgen. Die Stützweite muss 30 x d betragen. Die Linienlast ist in den Drittelspunkten aufzubringen. Pro Arbeitsschicht sind je drei Proben längs und quer zu prüfen. Dabei sind die Werte der Tabelle 1 einzuhalten:

<u>Tabelle 1:</u> Anforderungswerte der Biegefestigkeiten und Elastizitäsmodulen bei Belastung rechtwinklig zur Plattenebene in N/mm²

| Plattenaufbau | Drei | Dreischichtplatten | | | | | | Fünfschichtplatten | | | | | | |
|---|---------------|--------------------|-------|-------|-------|-------|--------|--------------------|------|-------|------|------|------|------|
| | | | | | | | Angab | en in | mm | | | | | |
| | Nenndicke | 12 | 16 | 19 | 19 | 22 | 27 | 40 | 42 | 50 | 60 | 35 | 42 | 55 |
| | Decklagen | 3,75 | 5,1 | 5,2 | 6,6 | 6,2 | 8,5 | 8,5 | 8,5 | 12,5 | 12,5 | 6 | 7,8 | 8,5 |
| | Zwischenlagen | - | - | | - | - | - | - | - | - | - | 8,6 | 8,6 | 15 |
| | Mittellage | 4,5 | 5,8 | 8,6 | 5,8 | 9,6 | 10 | 23 | 25 | 25 | 35 | 5,8 | 9,2 | 8 |
| | | | | | | | | | | | | | | |
| Beanspruchung | | | | | | , | Angabe | n in N | /mm² | | | | | |
| Biegefestigkeit Rechtwinklig zur | fm,0 | 37 | 35 | 32 | 34 | 31 | 29 | 25 | 24 | 27 | 25 | 22 | 23 | 21 |
| Plattenebene | fm,90 | 7 | 7 | 8 | 6 | 8 | 7 | 12 | 12 | 10 | 12 | 14 | 13 | 15 |
| Elastizitäts- | Em,0 | 11400 | 11500 | 11000 | 11700 | 11100 | 11400 | 9800 | 9600 | 10600 | 9700 | 8800 | 9300 | 8200 |
| Modul Biegung rechtwinklig zur Plattenebene | Em,90 | 1050 | 950 | 1500 | 750 | 1400 | 1000 | 2600 | 2850 | 1850 | 2700 | 3650 | 3200 | 4200 |

Die Tabellenwerte der Biegefestigkeit sind 5% -Fraktilwerte. Ihre Einhaltung ist statistisch nachzuweisen.
Zwischenwerte zwischen den Nenndicken müssen unter Beachtung der Tabellen A.2 und A.3 in den Anlagen errechnet werden.

- Die Bindefestigkeit der Verklebung ist im Aufstechversuch nach DIN 53255⁸ an je 5 Proben je Arbeitsschicht zu prüfen; dabei muss die Vorbehandlung der Proben der Größe 100 x 200 mm² nach DIN 68705-4⁹, Abschnitt 4.2, für den Plattentyp BST 100 erfolgen. Der Anteil an Holz- bzw. Holzfaserbelag muss mindestens 70 % betragen.

⁸ DIN 53255:1964-06 Prüfung von Holzleimen und Holzverleimungen; Bestimmung der Bindefestigkeit

von Sperrholzleimungen (Furnier- und Tischlerplatten) im Zugversuch und im

Aufstechversuch

DIN 68705-4:1981-12 Sperrholz; Bau-Stabsperrholz, Bau-Stäbchensperrholz



Nr. Z-9.1-413

Seite 6 von 7 | 10. Januar 2014

Die Ergebnisse der werkseigenen Produktionskontrolle sind aufzuzeichnen und auszuwerten. Die Aufzeichnungen müssen mindestens folgende Angaben enthalten:

- Bezeichnung des Bauprodukts bzw. des Ausgangsmaterials
- Art der Kontrolle oder Prüfung
- Datum der Herstellung und der Prüfung des Bauprodukts
- Ergebnis der Kontrollen und Prüfungen
- Unterschrift des für die werkseigene Produktionskontrolle Verantwortlichen

Die Aufzeichnungen sind mindestens fünf Jahre aufzubewahren und der für die Fremdüberwachung eingeschalteten Überwachungsstelle vorzulegen. Sie sind dem Deutschen Institut für Bautechnik und der zuständigen obersten Bauaufsichtsbehörde auf Verlangen vorzulegen.

Bei ungenügendem Prüfergebnis sind vom Hersteller unverzüglich die erforderlichen Maßnahmen zur Abstellung des Mangels zu treffen. Bauprodukte, die den Anforderungen nicht entsprechen, sind so zu handhaben, dass Verwechslungen mit übereinstimmenden ausgeschlossen werden. Nach Abstellung des Mangels ist - soweit technisch möglich und zum Nachweis der Mängelbeseitigung erforderlich - die betreffende Prüfung unverzüglich zu wiederholen.

2.3.3 Fremdüberwachung

In jedem Herstellwerk ist die werkseigene Produktionskontrolle durch eine Fremdüberwachung regelmäßig zu überprüfen, mindestens jedoch zweimal jährlich. Im Rahmen der Fremdüberwachung ist eine Erstprüfung des Bauprodukts durchzuführen und können auch Proben für Stichprobenprüfungen entnommen werden. Die Probenahme und Prüfungen obliegen jeweils der anerkannten Überwachungsstelle.

Bei der Fremdüberwachung sind die Biegefestigkeit und der zugehörige Biege-Elastizitätsmodul sowie die Verleimung entsprechend den Angaben in Abschnitt 2.3.2 an jeweils 6 Proben zu ermitteln. Die ordnungsgemäße Sortierung der Hölzer ist zu überprüfen.

Die Ergebnisse der Zertifizierung und Fremdüberwachung sind mindestens fünf Jahre aufzubewahren. Sie sind von der Zertifizierungsstelle bzw. der Überwachungsstelle dem Deutschen Institut für Bautechnik und der zuständigen obersten Bauaufsichtsbehörde auf Verlangen vorzulegen.

3 Bestimmungen für Entwurf und Bemessung

3.1 Allgemeines

Für Entwurf und Bemessung von unter Verwendung der Drei- und Fünfschichtplatten hergestellten Holzbauteilen gelten die Normen DIN EN 1995-1-1 in Verbindung mit dem Nationalen Anhang, soweit in dieser allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung nichts anderes bestimmt ist.

Für die Bemessung der Verbindungsmittel gelten die Normen DIN EN 1995-1-1 in Verbindung mit dem Nationalen Anhang oder die in der jeweiligen allgemeinen bauaufsichtlichen Zulassung des Verbindungsmittels für Nadelholz vorgegebenen Werte.

3.2 Entwurf und Bemessung

3.2.1 Nachweis der Tragfähigkeit

Die Bemessung der Drei- und Fünfschichtplatten erfolgt nach der Verbundtheorie¹⁰ unter Verwendung der Basiswerte gemäß Tabelle A.2, Anlage 3.

Bei Beanspruchungen rechtwinklig zur Plattenebene (Plattenbeanspruchungen) sind Schubverformungen zu berücksichtigen.

siehe DIN 1052:2008-12, Anhang D



Nr. Z-9.1-413

Seite 7 von 7 | 10. Januar 2014

Bei Einfeldträgern mit Stützweiten größer als 30 x d (d = Plattendicke) dürfen die Schubverformungen vernachlässigt werden. In diesen Fällen und bei Beanspruchung in Plattenebene dürfen die Nachweise wie folgt geführt werden:

- Die Berechnung der Spannungsverteilung erfolgt unter der Annahme eines homogen aufgebauten Materials.
- Für die Ermittlung der charakteristischen Festigkeiten und der Rechenwerte der Elastizitätsmoduln und Schubmoduln gelten die Vorgaben der Tabelle A.1, Anlage 2 mit den Basiswerten der Tabelle A.2, Anlage 3 und den Aufbaufaktoren der Tabelle A.3, Anlage 4.

Aufbaufaktoren für ausgewählte Plattentypen sind in Tabelle A.4, Anlage 5 angegeben.

Bei Plattendicken d kleiner als 27 mm kann die charakteristische Biegefestigkeit bei Biegung rechtwinklig zur Plattenebene und einer einachsigen Spannrichtung parallel zur Faserrichtung der Decklagen um den Faktor k_h wie folgt erhöht werden:

$$\begin{aligned} k_h &= 1,54-0,02 \text{ x d} & \text{für } 12 \text{ mm} \leq d < 27 \text{ mm} \\ k_h &= 1,0 & \text{für } d \geq 27 \text{ mm} \end{aligned}$$

Charakteristische Festigkeiten und Steifigkeiten für ausgewählte Plattentypen sind der Anlage 6 zu entnehmen.

3.2.2 Feuchte und Lasteinwirkungsdauer

mit d = Plattendicke in mm.

Bei der Bemessung nach DIN EN1995-1-1 in Verbindung mit dem Nationalen Anhang sind der Modifikationsbeiwert k_{mod} und der Verformungsbeiwert k_{def} von Brettschichtholz (Tabellen 3.1 und 3.2 in DIN EN 1995-1-1) zu verwenden.

Bei Verwendung der Bauprodukte in Bereichen, bei denen eine Bauteilfeuchte von mehr als 18 % über eine längere Zeitspanne (mehrere Wochen) nicht ausgeschlossen werden kann, sind die charakteristischen Festigkeiten und Steifigkeiten um 25 % abzumindern. Die Überprüfung hat vor Ort im Einzelfall zu erfolgen.

3.3 Brandschutz, Wärmeschutz

3.3.1 Brandverhalten

Für die Klassifizierung der Platten hinsichtlich des Brandverhaltens gelten die Festlegungen für Vollholz in der Norm DIN 4102-4¹¹.

3.3.2 Wärmeleitfähigkeit

Für die Wärmeleitfähigkeit gelten die für Sperrholz (Bau-Furniersperrholz) getroffenen Festlegungen in DIN V 4108-4¹².

4 Bestimmungen für die Ausführung

Die Drei- und Fünfschichtplatten dürfen auf Stielen, Riegeln, Rippen o. ä. nur mit Nägeln, Klammern oder Schrauben nach DIN EN 14592¹³, DIN 1052-10¹⁴, nach allgemeiner bauaufsichtlicher Zulassung oder nach Europäisch Technischer Bewertung befestigt werden.

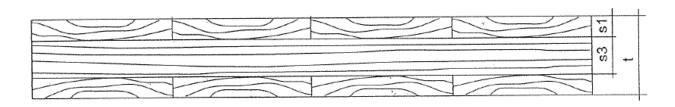
Reiner Schäpel Beglaubigt Referatsleiter

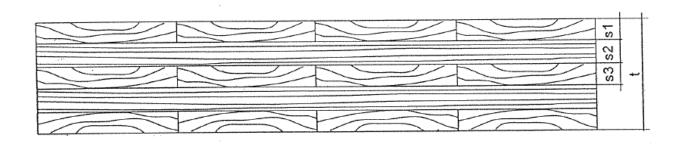
| 11 | DIN 4102-4:1994-03 | Brandverhalten von Baustoffen und Bauteilen; Zusammenstellung und Anwendung |
|----------|---|--|
| 12 | DIN V 4108-4:2013-02 | klassifizierter Baustoffe, Bauteile und Sonderbauteile Wärmeschutz und Energie-Einsparung in Gebäuden - Teil 4: Wärme- und feuchteschutztechnische Bemessungswerte |
| 13 14 | DIN EN 14592:2012-07 DIN 1052-10:2012-05 | Holzbauwerke – Stiftförmige Verbindungsmittel- Anforderungen Herstellung und Ausführung von Holzbauwerken-Teil 10, Ergänzende Bestimmungen |



Drei- und Fünfschichtplatten Multistat

Aufbau





| | | | Dreischichtplatten | | | | | | | | | | Fünfschichtplatten | | | |
|--------------------------------------|---|------|--------------------|-----|-----|--------|---------|-----|-----|------|------|---------------|--------------------|-----|--|--|
| | | | | | Α | ngaber | n in mn | 1 | | | | Angaben in mm | | | | |
| Nenndick | Nenndicke 12 16 19 19 22 27 40 42 50 60 | | | | | | | 35 | 42 | 55 | | | | | | |
| Decklagen | s1 | 3,75 | 5,1 | 5,2 | 6,6 | 6,2 | 8,5 | 8,5 | 8,5 | 12,5 | 12,5 | 6 | 7,8 | 8,5 | | |
| Zwischen- lagen | s2 | - | - | | - | - | - | - | - | - | - | 8,6 | 8,6 | 15 | | |
| Mittellage | s3 | 4,5 | 5,8 | 8,6 | 5,8 | 9,6 | 10 | 23 | 25 | 25 | 35 | 5,8 | 9,2 | 8 | | |
| Breite der Decklagen: 90 mm – 150 mm | | | | | | | | | | | | | | | | |
| Breite der M | Breite der Mittellagen: 80 mm – 140 mm | | | | | | | | | | | | | | | |

| Drei- und Fünfschichtplatten "Multistat" | |
|--|----------|
| · | |
| Afla a | Anlage 1 |
| Aufbau | |
| | |
| | |



<u>Tabelle A.1:</u> Bestimmungen zur Berechnung der charakteristischen Festigkeitswerte und Steifigkeiten

| Art der Beanspruchung | Berechnung der charakteristischen Werte für die Bemessung nach Eurocode 5 | | | | | | |
|--|--|--|--|--|--|--|--|
| Plattenbeanspruchung | | | | | | | |
| Piogung | $f_{m,0} = f_{m,0,BW} \cdot k_{m,0}$ | | | | | | |
| Biegung | $f_{m,90} = f_{m,90,BW} \cdot k_{m,90} / k_a$ | | | | | | |
| Elastizitätsmodul | $E_{m,0} = E_{m,0,BW} \cdot k_{m,0}$ | | | | | | |
| Biegung | $E_{m,90} = E_{m,90,BW} \cdot k_{m,90}$ | | | | | | |
| Schub | $f_v = f_{v,BW}$ | | | | | | |
| Schubmodul | $G = G_{BW}$ | | | | | | |
| | Scheibenbeanspruchung | | | | | | |
| Diaguna | $f_{m,0} = f_{m,0,BW} \cdot k_{m',0}$ | | | | | | |
| Biegung | $f_{m,90} = f_{m,90,BW} \cdot k_{m',90}$ | | | | | | |
| 7.10 | $f_{t,0} = f_{t,0,BW} \cdot k_{t,0}$ | | | | | | |
| Zug | $f_{t,90} = f_{t,90,BW} \cdot k_{t,90}$ | | | | | | |
| Druck | $f_{c,0} = f_{c,0,BW} \cdot k_{c,0}$ | | | | | | |
| Diuck | $f_{c,90} = f_{c,90,BW} \cdot k_{c,90}$ | | | | | | |
| Schub | $f_v = f_{v,BW}$ | | | | | | |
| Elastizitätsmodul | $E_{m,0} = E_{m,0,BW} \cdot k_{m',0}$ | | | | | | |
| Biegung | $E_{m,90} = E_{m,90,BW} \cdot k_{m',90}$ | | | | | | |
| Schubmodul | $G = G_{BW}$ | | | | | | |
| Basiswerte (Index BW) siehe Tabelle A.2, Aufbaufaktoren k siehe Tabelle A.3. | | | | | | | |

| Drei- und Fünfschichtplatten "Multistat" | |
|---|----------|
| Vorgaben zur Berechnung charakteristischer Werte der Festigkeiten und Steifigkeiten | Anlage 2 |
| | |

Z100907.13 1.9.1-22/13



<u>Tabelle A.2:</u> Basiswerte zur Berechnung der charakteristischen Festigkeitswerte und Steifigkeiten

| | 1 | | | | | | |
|-----------------------|--|-------|--|--|--|--|--|
| Art der Beanspruchung | Basiswerte für die Bemessung nach Eurocode 5 [N/mm²] | | | | | | |
| | | | | | | | |
| Plattenbeanspruchung | | | | | | | |
| | f _{m,0,BW} | | | | | | |
| Biegung | f _{m,90,BW} | 30 | | | | | |
| Elastizitätsmodul | E _{m,0,BW} | 12000 | | | | | |
| Biegung | E _{m,90,BW} | 12000 | | | | | |
| Schub | $f_{v,BW}$ | 1,5 | | | | | |
| Schubmodul | G _{BW} | 60 | | | | | |
| Scheibenbeanspruchung | | | | | | | |
| Diagung | f _{m,0,BW} | 30 | | | | | |
| Biegung | f _{m,90,BW} | 30 | | | | | |
| Zug | $f_{t,0,BW}$ | 18 | | | | | |
| Zug | f _{t,90,BW} | 16 | | | | | |
| Druck | $f_{c,0,BW}$ | 23 | | | | | |
| Bluck | f _{c,90,BW} | 23 | | | | | |
| Schub | $f_{v,BW}$ | 2,7 | | | | | |
| Elastizitätsmodul | E _{m,0,BW} | 40000 | | | | | |
| Biegung | E _{m,90,BW} | 12000 | | | | | |
| Schubmodul | G _{BW} | 600 | | | | | |
| | 1 | | | | | | |

Die angegebenen Basiswerte der Festigkeiten sind 5%-Fraktilwerte, die angegebenen Basiswerte der Steifigkeiten sind Mittelwerte.

Als Näherung des 5%-Fraktilwertes eines Steifigkeitswertes in der Bemessung kann der angegebene Mittelwert mit dem Faktor 0,8 multipliziert werden.

| Drei- und Fünfschichtplatten "Multistat" | |
|---|----------|
| Basiswerte zur Berechnung charakteristischer Werte der Festigkeiten und Steifigkeiten | Anlage 3 |

Z100907.13 1.9.1-22/13



| Aufbaufaktoren fürDreischichtplattenFünfschichtplattenPlattenbeanspruchungBiegung rechtwinklig zur Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{so}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3}$ $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{so}) \cdot \frac{a_3^3}{a_5^3} + (1 - n_{so}) \cdot \frac{a_1^3}{a_5^3}$ Biegung rechtwinklig zur Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklagen $k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3}$ $k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3^3}{a_5^3} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_5^3}$ ScheibenbeanspruchungBiegung, Zug und Druck in Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3}$ $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3}{a_5} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5}$ $k_{m,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{m,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklagen $k_{m,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{m,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{m,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ $k_{t,0} = k_{t,0} = k$ | <u>Tabelle A.3:</u> Aufbaufaktoren (siehe auch Anlage 5 für ausgewählte Plattentypen) | | | | | | | | |
|---|---|--|---|--|--|--|--|--|--|
| Biegung rechtwinklig zur Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3} \qquad k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3^3}{a_5^3} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_5^3}$ Biegung rechtwinklig zur Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklagen $k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3} \qquad k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3^3}{a_5^3} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_5^3}$ $k_a = \frac{a_1}{a_3} \qquad k_a = \frac{a_3}{a_5}$ Scheibenbeanspruchung Biegung, Zug und Druck in Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3}{a_5} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5} \qquad k_{m,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklagen $k_{m,0} = k_{t,0} $ | Aufbaufaktoren für | Dreischichtplatten | Fünfschichtplatten | | | | | | |
| Biegung, Zug und Druck in Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m:0}=1-(1-n_{90})\cdot\frac{a_1^3}{a_3^3}$ $k_{m:90}=n_{90}+(1-n_{90})\cdot\frac{a_1^3}{a_3^3}$ | Plattenbeanspruchung | | | | | | | | |
| Biegung rechtwinklig zur Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklage $k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3} \qquad k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3^3}{a_5^3} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3}$ $k_a = \frac{a_1}{a_3} \qquad k_a = \frac{a_3}{a_5}$ Scheibenbeanspruchung Biegung, Zug und Druck in Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5} \qquad k_{m,0} = k_{t,0} = k_{t,0}$ Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklage $k_{m,0} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3}{a_5} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5} \qquad k_{m,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a: $k_{m,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a: $k_{m,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a: $k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a: $k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a: $k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a: $k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a: $k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ | Biegung rechtwinklig zur Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen | | | | | | | | |
| $k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3} \qquad k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3^3}{a_5^3} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_5^3}$ $k_a = \frac{a_1}{a_3} \qquad k_a = \frac{a_3}{a_5}$ $\frac{\text{Scheibenbeanspruchung}}{\text{Biegung, Zug und Druck in Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen}$ $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3}{a_5} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5}$ $k_{m,0} = k_{r,0} = k_{r,0}$ | F | $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3}$ | $k_{m,0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3^3}{a_5^3} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_5^3}$ | | | | | | |
| $k_a = \frac{a_1}{a_3} \qquad \qquad k_a = \frac{a_3}{a_5}$ $\mathbf{Scheibenbeanspruchung}$ Biegung, Zug und Druck in Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m',0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',0} = 1 - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3}{a_5} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5} \qquad k_{m',0} = k_{t,0} = k_{c,0}$ Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklage $k_{m',90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3}{a_5} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5} \qquad k_{m',90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a_1 $a_1 = d_2 \qquad a_1 = d_3$ Geometriefaktor a_3 $a_3 = d \qquad a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | Biegung rechtwinklig | zur Plattenebene, Spannrichtur | ng rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklagen | | | | | | |
| Scheibenbeanspruchung Biegung, Zug und Druck in Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m',0} = 1 - \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',0} = 1 - \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_3}{a_5} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_5} \\ k_{m',0} = k_{t,0} = k_{c,0}$ Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklage $k_{m',90} = n_{90} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',90} = n_{90} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_3}{a_5} - \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_5} \\ k_{m',90} = k_{t,90} = k_{t,90} = k_{t,90}$ Geometriefaktor a_1 $a_1 = d_2$ $a_1 = d_3$ Geometriefaktor $a_3 = d$ $a_3 = d$ $a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | F | $k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_3^3}$ | $k_{m,90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3^3}{a_5^3} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1^3}{a_5^3}$ | | | | | | |
| Biegung, Zug und Druck in Plattenebene, Spannrichtung in Faserrichtung der Decklagen $k_{m',0} = 1 - \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',0} = 1 - \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_3}{a_5} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_5} $ $k_{m',0} = k_{t,0} = k_{c,0}$ $k_{m',0} = k_{t,0} = k_{c,0}$ Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklage $k_{m',90} = n_{90} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_5} $ $k_{m',90} = n_{90} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_5} $ $k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90}$ $k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90}$ Geometriefaktor a_1 $a_1 = d_2$ $a_1 = d_3$ $a_3 = d$ $a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | | $k_a = \frac{a_1}{a_3}$ | $k_a = \frac{a_3}{a_5}$ | | | | | | |
| $k_{m',0} = 1 - \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',0} = 1 - \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_3}{a_5} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_5} $ $k_{m',0} = k_{t,0} = k_{c,0} \qquad k_{m',0} = k_{t,0} = k_{c,0}$ Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklage $k_{m',90} = n_{90} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',90} = n_{90} + \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_3}{a_5} - \left(1 - n_{90}\right) \cdot \frac{a_1}{a_5} $ $k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90} \qquad k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90}$ Geometriefaktor a_1 $a_1 = d_2 \qquad a_1 = d_3$ Geometriefaktor a_3 $a_3 = d \qquad a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | | Scheibenbeans | spruchung | | | | | | |
| Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklage $k_{m',0} = k_{t,0} = k_{c,0}$ $k_{m',90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3}$ $k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90}$ Geometriefaktor a_1 $a_1 = d_2$ $a_1 = d_3$ $a_3 = d$ Geometriefaktor a_3 $a_3 = d$ $a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | Biegung, Zug ι | und Druck in Plattenebene, Span | nrichtung in Faserrichtung der Decklagen | | | | | | |
| Biegung, Zug, Druck in Plattenebene, Spannrichtung rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklage $k_{m',90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3}{a_5} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5} \\ k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90} \qquad k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90}$ Geometriefaktor a_1 $a_1 = d_2$ $a_1 = d_3$ Geometriefaktor a_3 $a_3 = d$ $a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | , F | | 3 | | | | | | |
| $k_{m',90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_3} \qquad k_{m',90} = n_{90} + (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_3}{a_5} - (1 - n_{90}) \cdot \frac{a_1}{a_5} \\ k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90} \qquad k_{m',90} = k_{t,90} = k_{c,90}$ Geometriefaktor a_1 $a_1 = d_2$ $a_1 = d_3$ $a_3 = d$ $a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | D. Z. | $k_{m,0} = k_{t,0} = k_{c,0}$ | $k_{m',0} = k_{t,0} = k_{c,0}$ | | | | | | |
| $k_{m',90}=k_{t,90}=k_{c,90} \qquad \qquad k_{m',90}=k_{c,90} \qquad \qquad k_{m',90}=k_{c,90}$ Geometriefaktor \mathbf{a}_1 $a_1=d_2 \qquad \qquad a_1=d_3 \qquad \qquad a_3=d_3+2\cdot d_2$ | Biegung, Zug, Druck | k in Plattenebene, Spannrichtung | g rechtwinklig zur Faserrichtung der Decklagen | | | | | | |
| Geometriefaktor $a_3 = d$ $a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | Z, D, Z, | | | | | | | | |
| | Geometriefaktor a ₁ | $a_1 = d_2$ | $a_1 = d_3$ | | | | | | |
| Geometriefaktor a_5 — $a_5 = d$ | Geometriefaktor a ₃ | $a_3 = d$ | $a_3 = d_3 + 2 \cdot d_2$ | | | | | | |
| <u> </u> | Geometriefaktor a₅ | - | $a_5 = d$ | | | | | | |
| $n_{90} = \frac{E_{90}}{E_0} = \frac{1}{30}$ Nenndicke d und Lagendicken d₂ und d₃ entsprechend Anlage 1. Nummerierung fortlaufend von der Decklage. | | | | | | | | | |

| Drei- und Fünfschichtplatten "Multistat" | |
|--|----------|
| Berechnung der Aufbaufaktoren | Anlage 4 |



| l abelle A.4: | Αι | ıtbautakto | ren für au: | sgewählte F | Plattentypen |
|---------------|----|------------|-------------|-------------|--------------|
| | 1 | D: 1 | | | |

| Nenn- dicke | Dicke Deck- lagen | Dicke Zwi- schen- lagen | Dicke Mittel- Iage | Aufbaufaktoren | | | | | | | | |
|--------------------|-------------------------|----------------------------------|--------------------------|----------------|-----------|-------------------|--|--|----------------|--|--|--|
| [mm] | [mm] | [mm] | [mm] | | | | | | | | | |
| Dreischichtplatten | | | | | | | | | | | | |
| d | d1 | d2 | d3 | k _a | km,0 | k _{m,90} | k _{m',0} k _{t,0} k _{c,} | k _{m´,90} k _{t,90} k _{c,90} | k _h | | | |
| 12 | 3,75 | - | 4,5 | 0,375 | 0,949 | 0,084 | 0,638 | 0,396 | 1,3 | | | |
| 16 | 5,1 | - | 5,8 | 0,363 | 0,954 | 0,079 | 0,650 | 0,384 | 1,22 | | | |
| 19 | 5,2 | - | 8,6 | 0,453 | 0,910 | 0,123 | 0,562 | 0,471 | 1,16 | | | |
| 19 | 6,6 | - | 5,8 | 0,305 | 0,973 | 0,061 | 0,705 | 0,328 | 1,16 | | | |
| 22 | 6,2 | - | 9,6 | 0,464 | 0,920 | 0,114 | 0,578 | 0,455 | 1,10 | | | |
| 27 | 8,5 | - | 10 | 0,370 | 0,951 | 0,082 | 0,642 | 0,391 | 1,0 | | | |
| 40 | 8,5 | - | 23 | 0,575 | 0,816 | 0,217 | 0,444 | 0,589 | 1,00 | | | |
| 42 | 8,5 | - | 25,0 | 0,595 | 0,796 | 0,237 | 0,425 | 0,609 | 1,0 | | | |
| 50 | 12,5 | - | 25,0 | 0,500 | 0,879 | 0,154 | 0,517 | 0,517 | 1,0 | | | |
| 60 | 12,5 | - | 35,0 | 0,583 | 0,808 | 0,225 | 0,436 | 0,597 | 1,0 | | | |
| | | | | Fünfschic | htplatten | | | | | | | |
| d | d1 | d2 | d3 | k _a | km,0 | k _{m,90} | k _{m′,0} k _{t,0} k _{c,} | k _{m′,90} k _{t,90} k _{c,90} | k _h | | | |
| 35 | 6,0 | 8,6 | 5,8 | 0,657 | 0,730 | 0,303 | 0,525 | 0,508 | 1,0 | | | |
| 42 | 7,8 | 8,6 | 9,2 | 0,629 | 0,770 | 0,263 | 0,604 | 0,429 | 1,0 | | | |
| 55 | 8,5 | 15,0 | 8,0 | 0,691 | 0,684 | 0,349 | 0,473 | 0,561 | 1,0 | | | |

| Drei- und Fünfschichtplatten "Multistat" | | | |
|---|----------|--|--|
| Aufbaufaktoren für ausgewählte Plattentypen | Anlage 5 | | |

Z100907.13 1.9.1-22/13

Drei- und Fünfschichtplatten "Multistat" Tabelle A.5: Charakteristische Festigkeitswerte und Steifigkeiten ausgewählter Plattentypen in N/mm² für die Bemessung nach Eurocode 5

| | Dreischichtplatten | | | | | | | | | Fünfschichtplatten | | | |
|-----------------------|--------------------|-------|-------|-------|-------|-------|------|------|-------|--------------------|------|------|------|
| Nenndicke (mm) | 12 | 16 | 19 | 19 | 22 | 27 | 40 | 42 | 50 | 60 | 35 | 42 | 66 |
| Decklagen (mm) | 3,75 | 5,1 | 5,2 | 6,6 | 6,2 | 8,5 | 8,5 | 8,5 | 12,5 | 12,5 | 6 | 7,8 | 8,5 |
| Zwischenlagen(mm) | - | - | - | - | - | - | - | - | - | - | 8,6 | 8,6 | 15 |
| Mittellage mm) | 4,5 | 5,8 | 8,6 | 5,8 | 9,6 | 10 | 23 | 25 | 25 | 35 | 5,8 | 9,2 | 8 |
| Plattenbeanspruchung | | | | | | | | | | | | | |
| $f_{m,0}$ | 37 | 34,9 | 31,6 | 31,6 | 33,8 | 28,5 | 24,5 | 23,8 | 26,3 | 24,2 | 21,9 | 23,1 | 20,5 |
| f _{m,90} | 6,7 | 6,5 | 8,1 | 8,1 | 6 | 6,7 | 11,3 | 11,9 | 9,2 | 11,5 | 13,8 | 12,5 | 15,1 |
| E _{m,0} | 1130 0 | 11400 | 10900 | 10900 | 11600 | 11400 | 9800 | 9500 | 10500 | 9600 | 8700 | 9200 | 8200 |
| E _{m,90} | 1000 | 900 | 1450 | 1450 | 700 | 1000 | 2600 | 2800 | 1800 | 2700 | 3600 | 3150 | 4150 |
| f _v | 1,5 | | | | | | | | | | 1,5 | | |
| G | 60 | | | | | | | | | | 60 | | |
| Scheibenbeanspruchung | | | | | | | | | | | | | |
| $f_{m,0}$ | 19,1 | 19,5 | 16,8 | 21,1 | 17,3 | 19,3 | 13,3 | 12,7 | 15,5 | 13 | 15,7 | 18,1 | 14,1 |
| f _{m,90} | 11,8 | 11,5 | 14,1 | 9,8 | 13,6 | 11,7 | 17,7 | 18,2 | 15,5 | 17,9 | 15,2 | 12,8 | 16,8 |
| $f_{c,0}$ | 14,6 | 14,9 | 12,9 | 16,2 | 13,2 | 11,6 | 8 | 9,7 | 11,8 | 10 | 12 | 13,8 | 10,8 |
| f _{c,90} | 9,1 | 8,8 | 10,8 | 7,5 | 10,4 | 7 | 10,6 | 14 | 11,8 | 13,7 | 11,6 | 9,8 | 12,9 |
| f _{t,0} | 11,4 | 11,7 | 10,1 | 12,6 | 10,4 | 14,8 | 10,2 | 7,6 | 9,3 | 7,8 | 9,4 | 10,8 | 8,5 |
| f _{t,90} | 7,1 | 6,9 | 8,4 | 5,9 | 8,1 | 9 | 13,6 | 10,9 | 9,3 | 10,7 | 9,1 | 7,7 | 10 |
| f_v | 2,7 | | | | | | | | | | 2,7 | | |
| E _{m,0} | 7600 | 7800 | 6700 | 8400 | 6900 | 7700 | 5300 | 5100 | 6200 | 5200 | 6300 | 7200 | 5600 |
| E _{m,90} | 4700 | 4600 | 5600 | 3900 | 5400 | 4700 | 7100 | 7300 | 6200 | 7100 | 6000 | 5100 | 6700 |
| G | 4700 | | | | | | | | | 600 | | | |

Der Faktor kh ist in die Tabelle eingearbeitet.

Anlage 6

Z101325.13

Charakteristische Festigkeitswerte und Steifigkeiten